日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

04.06.2004

REC'D 2 2 JUL 2004

WIPO

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application:

2003年 6月 6日

出 願 番 号 Application Number:

特願2003-161656

[ST. 10/C]:

[JP2003-161656]

6]

PCT

出 願 人 Applicant(s):

日立化成工業株式会社

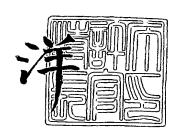
PRIORITY DOCUMENT

SUBMITTED OR TRANSMITTED IN COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)

2004年 7月

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office) 11

8日



【書類名】

特許願

【整理番号】

HTK-661

【提出日】

平成15年 6月 6日

【あて先】

特許庁長官殿

【国際特許分類】

C23C 14/06

C23C 14/34

【発明の名称】

接着シート、ダイシングテープ一体型接着シート及び接

着シート付き半導体装置の製造方法

【請求項の数】

9

【発明者】

【住所又は居所】 茨城県つくば市和台48 日立化成工業株式会社 総合

研究所内

【氏名】

稲田 禎一

【発明者】

【住所又は居所】 千葉県市原市五井南海岸14番地 日立化成工業株式会

社 五井事業所内

【氏名】

宇留野 道生

【特許出願人】

【識別番号】

000004455

【氏名又は名称】

日立化成工業株式会社

【代理人】

【識別番号】

100083806

【弁理士】

【氏名又は名称】

三好 秀和

【選任した代理人】

【識別番号】

100068342

【弁理士】

【氏名又は名称】 三好 保男

【選任した代理人】

【識別番号】 100100712

【弁理士】

【氏名又は名称】 岩▲崎▼ 幸邦

【選任した代理人】

【識別番号】 100087365

【弁理士】

【氏名又は名称】 栗原 彰

【選任した代理人】

【識別番号】 100100929

【弁理士】

【氏名又は名称】 川又 澄雄

【選任した代理人】

【識別番号】 100095500

【弁理士】

【氏名又は名称】 伊藤 正和

【選任した代理人】

【識別番号】 100101247

【弁理士】

【氏名又は名称】 高橋 俊一

【選任した代理人】

【識別番号】 100098327

【弁理士】

【氏名又は名称】 高松 俊雄

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 001982

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

【包括委任状番号】 0302311

【プルーフの要否】

要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 接着シート、ダイシングテープー体型接着シート及び接着シート付き半導体装置の製造方法

【特許請求の範囲】

【請求項1】 高分子量成分を少なくとも含有する接着シートであって、前記接着シートの25℃におけるBステージ状態の接着シートの破断強度が0.1MPa以上10MPa以下であり、かつ破断伸びが1%以上40%以下であることを特徴とする接着シート。

【請求項2】 Tgが-10℃~50℃で重量平均分子量が5万~100万の高分子量成分を50重量%以下含むことを特徴とする請求項1記載の接着シート。

【請求項3】 さらに熱硬化性成分を含むことを特徴とする請求項1記載の接着シート。

【請求項4】 さらにフィラーを5~70体積%含むことを特徴とする請求項1~3のいずれか1項に記載の接着シート。

【請求項5】 残存揮発分が0.01~3重量%であることを特徴とする請求項1~4のいずれか1項に記載の接着シート。

【請求項 6 】 接着シートの膜厚が $1\sim 250~\mu$ m であることを特徴とする 請求項 $1\sim 4$ 記載の接着シート。

【請求項7】 請求項1~5記載の接着シートとダイシングテープを積層したことを特徴とするダイシングテープ一体型接着シート。

【請求項8】

- i)請求項1~5記載の接着シート及び請求項7記載のダイシングテープ一体型接着シートからなる群から選択される接着シートを0~80℃でウエハに貼り付ける工程と;
- i i)接着シート付きウエハを切断可能とする工程と;
- i i i)接着シート付きウエハを切断する工程と;

を有することを特徴とする接着シート付き半導体装置の製造方法。

【請求項9】 前記接着シート付きウエハを切断可能とする工程において、

ハーフカットダイシング及びステルスダイシングのいずれか一方が施されること. を特徴とする請求項8記載の接着シート付き半導体装置の製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、接着シート、ダイシングテープ一体型接着シート及び接着シート付き半導体装置の製造方法に関する。

[0002]

【従来の技術】

従来、半導体素子と半導体素子搭載用支持部材の接合には銀ペーストが主に使用されていた。しかし、近年の半導体素子の小型化・高性能化に伴い、使用される支持部材にも小型化・細密化が要求されるようになってきている。こうした要求に対して、銀ペーストでは、はみ出しや半導体素子の傾きに起因するワイヤボンディング時における不具合の発生、接着シートの膜厚の制御困難性、および接着シートのボイド発生などにより前記要求に対処しきれなくなってきている。そのため、前記要求に対処するべく、近年、シート状の接着剤が使用されるようになってきた。

[0003]

この接着シートは、個片貼付け方式あるいはウエハ裏面貼付け方式において使用されている。前者の個片貼付け方式の接着シートを用いて半導体装置を製造する場合、リール状の接着シートをカッティングあるいはパンチングによって個片に切り出した後その個片を支持部材に接着し前記接着シート付き支持部材にダイシング工程によって個片化された半導体素子を接合して半導体素子付き支持部材を作製し;その後必要に応じてワイヤボンド工程、封止工程などを経ることによって半導体装置が得られることとなる。しかし、前記個片貼付け方式の接着シートを用いるためには、接着シートを切り出して支持部材に接着する専用の組立装置が必要であることから、銀ペーストを使用する方法に比べて製造コストが高くなるという問題があった。

[0004]

一方、後者のウエハ裏面貼付け方式の接着シートを用いて半導体装置を製造する場合、まず半導体ウエハの裏面に接着シートを貼付けさらに接着シートの他面にダイシングテープを貼り合わせ;その後前記ウェハからダイシングによって半導体素子を個片化し;個片化した接着シート付き半導体素子をピックアップしそれを支持部材に接合し;その後の加熱、硬化、ワイヤボンドなどの工程を経ることにより半導体装置が得られることとなる。このウエハ裏面貼付け方式の接着シートは、接着シート付き半導体素子を支持部材に接合するため接着シートを個片化する装置を必要とせず、従来の銀ペースト用の組立装置をそのままあるいは熱盤を付加するなどの装置の一部を改良することにより使用できる。そのため、接着シートを用いた組立方法の中で製造コストが比較的安く抑えられる方法として注目されている。

[0005]

しかしながら、ウエハ裏面貼付け方式の接着シートを用いる方法にあっては、 前記ダイシング工程までに、接着シートとダイシングテープを貼付するといった 2つの貼付工程が必要であったことから、作業工程の簡略化が求められており、 接着シートをダイシングテープ上に付設し、これをウエハに貼り付ける方法が提 案されている。(例えば、特許文献1~3参照。)。

[0006]

【特許文献1】

特開2002-226796号公報

【特許文献2】

特開2002-158276号公報

【特許文献3】

特開平2-32181号公報

[0007]

【発明が解決しようとする課題】

また、ウエハ裏面貼付け方式の接着シートを用いる方法は、ウエハのダイシング時に接着シートも同時に切断することが必要であるが、接着シートを同時に切断するためには、切断速度を遅くする必要があり、コストの上昇を招いていた。

一方、チップの切断方法として、チップを完全に切断せずに、折り目となる溝を加工する方式であるハーフカットダイシング、レーザ照射によりウエハ内部に選択的に改質層を形成することで、容易に切断することができる方法であるステルスダイシングなどの技術は、特にウエハの厚さが薄い場合にチッピングなどの不良を低減する効果があるが、これらの切断方法では、接着シートを同時に切断することができないため、上記の工程をとることはできなかった。

以上の点から、ウエハ裏面貼付け方式の接着シートを用いる方法では効率的に ウエハと接着シートを切断できる手法は見出されていなかった。

そのため、半導体装置を製造する際のダイシング工程において、ウエハを切断可能に加工を行った後、ウエハと接着シートを同時に切断することが可能な接着シートが求められていた。

また、半導体装置の製造における半導体素子と支持部材の接合工程において、 接着信頼性に優れる接着シートが求められていた。

[0008]

【課題を解決するための手段】

本発明によれば、25℃におけるBステージ状態の接着シートの破断強度及び 破断伸びが規定された接着シートが提供される。

すなわち、本発明は以下の記載事項に関する。

<1> 高分子量成分を少なくとも含有する接着シートであって、

前記接着シートの25℃におけるBステージ状態の接着シートの破断強度が0.1MPa以上10MPa以下であり、かつ破断伸びが1%以上40%以下であることを特徴とする接着シート。

<2> Tgが-10 $\mathbb{C}\sim50$ \mathbb{C} で重量平均分子量が5 万 ~100 万の高分子量成分を50 重量%以下含むことを特徴とする前記<1>記載の接着シート。

<3> さらに熱硬化性成分を含むことを特徴とする前記<1>記載の接着シート。

<4> さらにフィラーを $5\sim70$ 体積%含むことを特徴とする前記 $<1>\sim<3>$ のいずれかに記載の接着シート。

<5> 残存揮発分が0.01~3重量%であることを特徴とする前記<1>~

<4>のいずれかに記載の接着シート。

<6> 接着シートの膜厚が $1\sim250~\mu$ mであることを特徴とする前記<1> $\sim<4>$ 記載の接着シート。

< 7> 前記<1>~<5>記載の接着シートとダイシングテープを積層したことを特徴とするダイシングテープ一体型接着シート。

<8> i)前記<1>~<5>記載の接着シート及び前記<7>記載のダイシングテープー体型接着シートからなる群から選択される接着シートを0~80℃でウエハに貼り付ける工程と:

i i)接着シート付きウエハを切断可能とする工程と;

i i i)接着シート付きウエハを切断する工程と;

を有することを特徴とする接着シート付き半導体装置の製造方法。

<9> 前記接着シート付きウエハを切断可能とする工程において、ハーフカットダイシング及びステルスダイシングのいずれか一方が施されることを特徴とする前記<8>記載の接着シート付き半導体装置の製造方法。

[0009]

本発明の接着シートは、半導体装置の製造におけるダイシング工程に用いた場合、ハーフカットダイシング、ステルスダイシングなどによりウエハの所定位置を切断可能に加工を行った後、ウエハと接着シートを同時に切断することが可能である。また、厚さ 100μ m以下の極薄ウエハを使用した場合でも、接着シートを同時に切断する必要がないため、ダイシングの速度を早くすることができる。そのため、本発明の接着シートによれば、半導体装置の加工速度、歩留まりの向上をはかることが可能となる。

また本発明の接着シートは、半導体装置の製造における半導体素子と支持部材の接合工程において、接着信頼性に優れる接着シートとして使用することができる。即ち、本発明の接着シートは、半導体搭載用支持部材に半導体素子を実装する場合に必要な耐熱性、耐湿性を有し、かつ作業性に優れるものである。

[0010]

【発明の実施の形態】

本発明は、高分子量成分を少なくとも含有する接着シートであって、前記接着

シートの25℃におけるBステージ状態の接着シートの破断強度が0.1MPa以上10MPa以下であり、破断伸びが1%以上40%以下である接着シートに関する。

破断強度が 0.1 MP a 未満の場合は接着シートが脆く、取り扱い性が低下する。また、10 MP a 超の場合、ウエハを切断するときに、同時に接着シートを切断することができないため不適当である。同様に、破断伸び 1%未満の場合は接着シートが脆く、取り扱い性が低下する。破断伸びが 40% 超の場合には、ウエハを切断するときに、同時に接着シートを切断することができないため不適当である。

ウエハ破断時に接着シートも確実に破断できる点、また十分な強度を有し取り扱い性に優れる点で、破断強度 $1\sim8\,\mathrm{MPa}$ 破断伸び $5\sim3\,5\%$ が好ましく、さらに好ましくは、破断強度 $3\sim7\,\mathrm{MPa}$ 破断伸び $1\,0\sim3\,0\%$ である。

接着シートの25 CにおけるBステージ状態の破断強度、破断伸びは、幅10 mm、チャック間距離20 mm、厚さ $5\sim250$ μ mの試料について、引っ張り試験機を用いて引っ張り速度0.5 m/minで応力、ひずみ曲線を測定し、それから、下式により得たものである。

破断強度(Pa)=最大強度(N)/試料の断面積(m^2) 破断伸び(%)=(破断時の試料長さ(mm)-20)/20×100

[0011]

破断強度を上昇させるためには、弾性率を高くするとともに、材料のじん性を大きくすることが有効である。具体的には、各種フィラー添加により弾性率を高くするとともに、材料のじん性を改良するために、少量のゴムなどを添加することが有効である。破断強度を低減するためには、オリゴマ、モノマの添加量を多くし、フィルムの破断伸びを低減することが有効である。

破断伸びを上昇させるためには、材料の可とう性、じん性を向上させることが 有効であり、例えば、低Tgで分子量の大きい高分子量成分の量、軟化点が30 ℃未満のオリゴマ、モノマの添加量を多くすることが有効である。破断伸びを低 減するためには、軟化点が30℃以上のオリゴマ、モノマの添加量、高Tgの高 分子量成分量を多くすること、フィラーを添加することでじん性を低下すること が有効である。

[0012]

接着シートは上記特性を満足するものであれば特に制限はないが、適当なタック強度を有しシート状での取り扱い性が良好であることから、熱硬化性成分及び高分子量成分の他、硬化促進剤、触媒、添加剤、フィラー、カップリング剤等を含んでも良く、高分子量成分としてはポリイミド、(メタ)アクリル樹脂、ウレタン樹脂、ポリフェニレンエーテル樹脂、ポリエーテルイミド樹脂、フェノキシ樹脂、変性ポリフェニレンエーテル樹脂等が挙げられるが、これらに限定されるものではない。

破断強度や破断伸びは接着シートに含まれる高分子量成分が多く、また、フィラーが少ないほど高くなる傾向があるので、規定した範囲内になるよう調節することが必要である。

上記の破断強度や破断伸びの範囲内の接着シートは、高分子量成分が樹脂の50重量%以下含まれることが好ましく、さらに好ましくは35重量%以下である。フィラー量は樹脂に対して5重量%以上70重量%以下であることが好ましい

尚、本発明の接着シートは、Bステージ状態の25℃における接着シートの破断強度が0.1MPa以上10MPa以下であり、破断伸びが1%以上40%以下であるという前記特性に加えて、半導体素子搭載用支持部材に半導体素子を実装する場合に要求される耐熱性および耐湿性を有するものであることが好ましい

[0013]

次に、本発明に用いられる成分についてより詳細に説明する。

高分子量成分としては、前記接着シートの特性を満足するものであれば特に制限はないが、Tg(ガラス転移温度)が-30℃~50℃で分子量が5万~100万の高分子量成分が挙げられる。Tgが50℃を超えると、シートの柔軟性が低い点で不都合であり、Tgが-30℃未満であると、シートの柔軟性が高すぎるため、ウエハ破断時にシートが破断し難い点で都合が悪い。分子量が5万未満であるとシートの耐熱性が低下する点で不都合であり、分子量が100万を超え

るとシートの流動性が低下する点で不都合である。

具体的には、ポリイミド、ポリスチレン、ポリエチレン、ポリエステル、ポリアミド、ブタジエンゴム、アクリルゴム、フェノキシ樹脂、ポリカーボネート、ポリフェニレンエーテル、及びそれらの混合物などが挙げられる。特に、官能性モノマを含む重量平均分子量が10万以上である高分子量成分、例えば、グリシジルアクリレートまたはグリシジルメタクリレートなどの官能性モノマを含有し、かつ重量平均分子量が10万以上であるエポキシ基含有(メタ)アクリル共重合体などが好ましい。エポキシ基含有(メタ)アクリル共重合体は、たとえば、(メタ)アクリルエステル共重合体、アクリルゴムなどを使用することができ、アクリルゴムがより好ましい。アクリルゴムは、アクリル酸エステルを主成分とし、主として、ブチルアクリレートとアクリロニトリルなどの共重合体や、エチルアクリレートとアクリロニトリルなどの共重合体などからなるゴムである。

[0014]

熱硬化性成分としては、エポキシ樹脂、シアネート樹脂、フェノール樹脂及びその硬化剤等があるが、耐熱性が高い点で、エポキシ樹脂が好ましい。エポキシ樹脂は、硬化して接着作用を有するものであれば特に限定されない。ビスフェノールA型エポキシなどの二官能エポキシ樹脂、フェノールノボラック型エポキシ樹脂やクレゾールノボラック型エポキシ樹脂などのノボラック型エポキシ樹脂などを使用することができる。また、多官能エポキシ樹脂、グリシジルアミン型エポキシ樹脂、複素環含有エポキシ樹脂または脂環式エポキシ樹脂など、一般に知られているものを適用することができる。

[0015]

さらに、本発明の接着シートには、Bステージ状態の接着シートの破断強度、 破断伸びの低減、接着剤の取扱性の向上、熱伝導性の向上、溶融粘度の調整、チ クソトロピック性の付与などを目的としてフィラー、好ましくは無機フィラーを 配合することが好ましい。

無機フィラーとしては、水酸化アルミニウム、水酸化マグネシウム、炭酸カルシウム、炭酸マグネシウム、ケイ酸カルシウム、ケイ酸マグネシウム、酸化カルシウム、酸化マグネシウム、アルミナ、窒化アルミニウム、ほう酸アルミウイスカ、窒化ホウ素、結晶性シリカ、非晶性シリカ、アンチモン酸化物などが挙げられる。熱伝導性向上のためには、アルミナ、窒化アルミニウム、窒化ホウ素、結晶性シリカ、非晶性シリカ等が好ましい。溶融粘度の調整やチクソトロピック性の付与の目的には、水酸化アルミニウム、水酸化マグネシウム、炭酸カルシウム、炭酸マグネシウム、ケイ酸カルシウム、ケイ酸マグネシウム、酸化カルシウム、酸化マグネシウム、アルミナ、結晶性シリカ、非晶性シリカ等が好ましい。また、耐湿性を向上させるためにはアルミナ、シリカ、水酸化アルミニウム、アンチモン酸化物が好ましい。

[0016]

上記無機フィラー量は樹脂に対して5重量%以上70重量%以下であることが好ましい。配合量が多くなると、接着剤の貯蔵弾性率の上昇、接着性の低下、ボイド残存による電気特性の低下等の問題が起きやすくなるので70重量%以下とするのが好ましい。

[0017]

本発明の接着シートは、前記高分子量成分、さらに必要に応じて熱硬化性成分、フィラー、及び他の成分を有機溶媒中で混合、混練してワニスを調製した後、基材フィルム上に上記ワニスの層を形成させ、加熱乾燥した後、基材を除去して得ることができる。上記の混合、混練は、通常の攪拌機、らいかい機、三本ロール、ボールミル等の分散機を適宜、組み合わせて行うことができる。上記の加熱乾燥の条件は、使用した溶媒が充分に揮散する条件であれば特に制限はないが、通常60 \mathbb{C} \mathbb{C}

[0018]

上記接着シートの製造における上記ワニスの調整に用いる有機溶媒、即ち接着 シート調製後の残存揮発分は、材料を均一に溶解、混練又は分散できるものであ れば制限はなく、従来公知のものを使用することができる。このような溶剤としては、例えば、ジメチルホルムアミド、ジメチルアセトアミド、Nーメチルピロリドン、アセトン、メチルエチルケトン、シクロヘキサノンなどのケトン系溶媒、トルエン、キシレン等が挙げられる。

乾燥速度が速く、価格が安い点でメチルエチルケトン、シクロヘキサノンなど を使用することが好ましい。

有機溶媒の使用量は、接着シート調製後の残存揮発分が全重量基準で0.01~3重量%であれば特に制限はないが、耐熱信頼性の観点からは全重量基準で0.01~2.0重量%が好ましく、全重量基準で0.01~1.5重量%がさらに好ましい。

[0019]

また、上記の接着シートはダイシングテープと予め貼り合わせたダイシングテープー体型接着シートとしても使用される。この場合、ウエハへのラミネート工程が一回で済む点で、作業の効率化が可能である。

本発明に使用するダイシングテープとしては、例えば、ポリテトラフルオロエチレンフィルム、ポリエチレンテレフタレートフィルム、ポリエチレンフィルム、ポリプロピレンフィルム、ポリメチルペンテンフィルム、ポリイミドフィルムなどのプラスチックフィルム等が挙げられる。また、必要に応じてプライマー塗布、UV処理、コロナ放電処理、研磨処理、エッチング処理等の表面処理を行っても良い。

ダイシングテープは粘着性を有することが必要であり、ダイシングテープの片面に粘着剤層を設けても良い。これは、樹脂組成物において特に液状成分の比率、高分子量成分のTgを調整することによって得られる適度なタック強度を有する樹脂組成物を塗布乾燥することで形成可能である。

また、半導体装置を製造する際に用いた場合、ダイシング時には半導体素子が 飛散しない接着力を有し、その後ピックアップ時にはダイシングテープから剥離 することが必要である。たとえば、接着シートの粘着性が高すぎると溝端部の樹 脂が融着して、分離が困難になることがある。そのため、適宜、接着シートのタ ック強度を調節することが好ましく、その方法としては、接着シートの室温にお ける流動性を上昇させることにより、接着強度及びタック強度も上昇する傾向があり、流動性を低下させれば接着強度及びタック強度も低下する傾向があることを利用すればよい。例えば、流動性を上昇させる場合には、可塑剤の含有量の増加、粘着付与材含有量の増加等の方法がある。逆に流動性を低下させる場合には、前記化合物の含有量を減らせばよい。前記可塑剤としては、例えば、単官能のアクリルモノマー、単官能エポキシ樹脂、液状エポキシ樹脂、アクリル系樹脂、エポキシ系のいわゆる希釈剤等が挙げられる。

[0020]

接着シートの膜厚は、特に制限はないが、 $1\sim250\,\mu$ mが好ましい。 $1\,\mu$ m より薄いと応力緩和効果や接着性が乏しくなる傾向があり、 $250\,\mu$ mより厚いと経済的でなくなる上に、半導体装置の小型化の要求に応えられない。なお、接着性が高く、また、半導体装置を薄型化できる点で $3\sim100\,\mu$ mが好ましく、さらに好ましくは $5\sim55\,\mu$ mである。

[0021]

本発明の接着シートは、それ自体で用いても構わないが、本発明の接着シート を従来公知のダイシングテープ上に積層したダイシングテープ一体型接着シート として用いることもできる。

この場合、ダイシングテープ上に接着シートを積層する方法としては、印刷のほか、予め作成した接着シートをダイシングテープ上にプレス、ホットロールラミネート方法が挙げられるが、連続的に製造でき、効率が良い点でホットロールラミネート方法が好ましい。

尚、ダイシングテープの膜厚は、特に制限はなく、接着シートの膜厚やダイシングテープー体型接着シートの用途によって適宜、当業者の知識に基づいて定められるものであるが、経済性がよく、フィルムの取扱い性が良い点で $60\sim150~\mu\,\mathrm{m}$ 、好ましくは $70\sim130~\mu\,\mathrm{m}$ である。

[0022]

上記した本発明の接着シート及び本発明の接着シートを備えるダイシングテープー体型接着シートを用いることにより、半導体装置を製造することができる。 この場合、半導体装置の製造方法は特に制限されることはないが、本発明の接着 シートは以下の工程:

- i)接着シート及びダイシングテープ一体型接着シートからなる群から選択される接着シートを所定の温度でウエハに貼り付ける工程と;
- i i)接着シート付きウエハを切断可能とする工程と;
- i i i)接着シート付きウエハを切断する工程と;

を有する半導体装置の製造方法において好適に使用される。

この場合、前記 i)工程における接着シートをウエハに貼り付ける温度、即ちラミネート温度は、0 \mathbb{C} \sim 1 7 0 \mathbb{C} の範囲又は2 0 \mathbb{C} \sim 1 7 0 \mathbb{C} の範囲で行われるが、ウエハのそりが少ない点で、2 0 \mathbb{C} \sim 1 3 0 \mathbb{C} が好ましく、ダイシングテープの伸びが小さい点で、0 \mathbb{C} \sim 8 0 \mathbb{C} が好ましく、2 0 \mathbb{C} \sim 6 0 \mathbb{C} がさらに好ましい。

前記ウエハとしては、単結晶シリコンの他、多結晶シリコン、各種セラミック 、ガリウム砒素などの化合物半導体などが使用される。

前記ii)工程におけるウエハを切断可能とする加工方法としては、ダイヤモンドソーによる切断、ステルスダイシングによる切断が挙げられる。

前記iii)工程におけるウエハを切断する方法としては、ウエハをダイシングテープに貼り付けた状態で、曲げる、引っ張るなどの応力を加えることが好ましい。市販のウエハブレーキング装置を使用しても良い。

[0023]

【実施例】

以下、本発明を実施例を用いてより詳細に説明する。本発明はこれらに限定されるものではない。

[接着シートの組成と製造方法]

(実施例1)

エポキシ樹脂としてビスフェノールF型エポキシ樹脂(エポキシ当量160、 東都化成株式会社製商品名YD-8170Cを使用)30重量部、クレゾールノ ボラック型エポキシ樹脂(エポキシ当量210、東都化成株式会社製商品名YD CN-703を使用)10重量部;エポキシ樹脂の硬化剤としてフェノールノボ ラック樹脂(大日本インキ化学工業株式会社製商品名プライオーフェンLF28 82を使用)27重量部;エポキシ基含有アクリル系共重合体としてエポキシ基含有アクリルゴム(ゲル パーミエーション クロマトグラフィーによる重量平均分子量80万、グリシジルメタクリレート3重量%、Tgは-7℃、帝国化学産業株式会社製商品名HTR-860P-3DRを使用)28重量部;硬化促進剤としてイミダゾール系硬化促進剤(四国化成工業株式会社製キュアゾール2PZ-CNを使用)0.1重量部;シリカフィラー(アドマファイン株式会社製、S0-C2)95重量部;からなる組成物に、シクロヘキサノンを加えて撹拌混合し、真空脱気して接着剤ワニスを得た。

この接着剤ワニスを、厚さ 50μ mの離型処理したポリエチレンテレフタレートフィルム上に塗布し、90C10分間、120Cで5分間加熱乾燥して膜厚が 50μ mの塗膜とし、Bステージ状態の接着シートを作製した。

[0024]

(比較例1)

シリカフィラーを20重量部、HTR-860P-3DRを180重量部にしたことを除いて、実施例1と同様にして接着シートを製造した。

[0025]

実施例1及び比較例1において製造された接着シートについて、破断強度及び 破断伸びを以下の評価方法に従って求めた。得られた結果を表1にまとめて示す

[0026]

【表1】

表 1

項目	実施例1	比較例1
破断強度 (MPa)	5.8	19
破断伸び(%)	28	300
残存揮発分(重量%)	1.4	1.4
耐リフロークラック性	0	測定不能
耐温度サイクル性	0	測定不能

[0027]

[評価方法]

接着シートの25 CにおけるBステージ状態の破断強度、破断伸びを幅10m m、長さ30mm、厚さ 50μ mの試料について、引っ張り試験機(今田製作所製デジタル荷重計 SV55)を用いてチャック間距離20mm、引っ張り速度0.5m/minで応力、ひずみ曲線を測定し、それから、下式により得た。

破断強度(Pa)=最大強度(N)/試料の断面積 (m2)

破断伸び(%) = (破断時の試料長さ (mm) - 20) $/20 \times 100$

残存揮発分は、5 c m四方に切り取ったBステージ状態のフィルムを秤量し(質量A)、離型性のある基板上で170℃1時間乾燥機中に放置した後、再び秤量し(質量B)、下式より得た。

残存揮発分(%)= (A-B) × 100/A

[0028]

[ダイシングテープ一体型接着シート]

次に、実施例1及び比較例1において製造された接着シートを用いて、以下に 説明する工程を有する製造方法に従って、実施例1及び比較例1に対応するダイ シングテープ一体型接着シートを製造した。

尚、図1~図8を参照しながら説明するが、図中同一の機能を有するものについては同一の符号を付してその説明を省略する。

図1に示されるように、それぞれ個別に調製された接着シート1とダイシングテープ2とを、ダイシングテープ2上に接着シート1が積層されるように配置し、これらをホットロールラミネータ(Du Pont製Riston)でラミネートして図2に示されるダイシングテープ2と接着シート1とを備えるダイシングテープー体型接着シート10を得た。この際ダイシングテープには古河電工(株)製(UC3004M-80)を用いた。ダイシングテープの膜厚は、80 μ mであった。

次に、図3に示すようにして、この接着シート1の上面にダイシング加工すべき半導体ウエハAを貼着した。

この際、半導体ウエハAとして、厚さ80 μ mの半導体ウエハを使用した。また貼付温度は80 Γ であった。

続いて、得られた接着シート付き半導体ウエハAに、図4に示されるようにダイシングカッター6を用いてウエハAをハーフカットダイシング、さらに洗浄、乾燥(図示せず)を行い、半導体ウエハに外力を加えた際に少なくとも2以上の半導体素子が得られるように、接着シート付き半導体ウエハAを切断可能に加工した。

その後、接着シート付き半導体ウエハを曲げることにより接着シート付き半導体ウエハAを切断して、半導体素子A1、A2、A3を得た。

その際、実施例1の接着シートを用いた場合半導体ウエハと接着シートが同時に切断されたが、比較例1の接着シートを用いた場合、ウエハを曲げることによりウエハは切断されたが、接着シートは切断されなかったため以降の工程に供することができなかった。また、接着シート1により半導体ウエハAは接着シート1に充分に粘着保持されていたので、上記各工程の間にチップが脱落することはなかった。

その後、図7に示されるようにしてピックアップすべき半導体素子A1、A2、A3を、吸引コレット7によりピックアップした。この際、吸引コレット7に換えて又は吸引コレット7と併用するようにして、ピックアップすべき半導体素子A1、A2、A3をダイシングテープ2の下面から、例えば仮想線で示される針扦8等により突き上げることもできる。

半導体素子A1と接着シート1との間の粘着力は、接着シート1とダイシングテープ2との間の粘着力よりも大きいため、半導体素子A1のピックアップを行うと、接着シート1は半導体素子A1の下面に付着した状態で剥離した(図7参照)。

次いで、半導体素子A1、A2、A3を接着シート1を介して半導体素子搭載 用支持部材5に載置して加熱した。加熱により接着シート1の接着力が発現し、 半導体素子A1、A2、A3は半導体素子搭載用支持部材5に接着された(図8 参照)。

[0029]

上記と同様な方法で、半導体素子及び接着シートと、厚み25μmのポリイミドフィルムを基材に用いた配線基板を貼り合せた半導体装置サンプル (片面には

んだボールを形成)を作製し、耐熱性及び耐湿性を調べた。耐熱性の評価方法には、耐リフロークラック性と耐温度サイクル試験を適用した。

耐リフロークラック性の評価は、サンプル表面の最高温度が260℃でこの温度を20秒間保持するように温度設定したIRリフロー炉にサンプルを通し、室温で放置することにより冷却する処理を2回繰り返したサンプル中のクラックを目視と超音波顕微鏡で視察した。

試料10個すべてでクラックの発生していないものを〇とし、1個以上発生していたものを \times とした。耐温度サイクル性は、サンプルを-55 欠雰囲気に30 分間放置し、その後125 ℃の雰囲気に30 分間放置する工程を1 サイクルとして、1000 サイクル後において超音波顕微鏡を用いて剥離やクラック等の破壊が試料10 すべてで発生していないものを〇、1 個以上発生したものを \times とした。得られた試験結果を表1に示す。

以上、本発明について実施例を用いて説明してきたが、以下の作用効果を奏することが分かった。

本発明の接着シートは、半導体装置を製造する際のダイシング工程において、厚さ100μm以下の極薄ウエハを使用した場合であっても、ウエハを切断可能に加工を行った後にウエハと接着シートを同時に切断可能である。

本発明の接着シートは、ダイシング時の半導体素子飛びも無く、ピックアップ 性も良好である。

本発明の接着シートは、半導体素子と支持部材の接合工程において、接続信頼性に優れ、また半導体搭載用支持部材に半導体素子を実装する場合に必要な耐熱性、耐湿性を有し、かつ作業性に優れる。

このことから、本発明の接着シートによれば、半導体装置の信頼性の向上と共に、半導体装置の加工速度、歩留まりの向上をはかることが可能となる。

[0030]

【発明の効果】

本発明によれば、半導体装置を製造する際のダイシング工程においてウエハを 切断可能に加工を行った後、ウエハと接着シートを同時に切断することが可能な 接着シートが得られる。 また本発明によれば、半導体装置の製造における半導体素子と支持部材の接合工程において、接着信頼性に優れる接着シートが得られる。

【図面の簡単な説明】

【図1】

本発明に係る接着シート及びダイシングテープの一例の断面図である。

【図2】

本発明に係るダイシングテープ一体型接着シートの断面図である。

【図3】

本発明に係る接着シート及びダイシングテープに半導体ウエハを貼着した状態を示す図である。

【図4】

本発明に係る接着シートを半導体ウエハのダイシング工程に用い、ハーフカットダイシングした場合の説明図である。

【図5】

ウエハを曲げ、チップ及び接着シートを切断した場合の説明図である。

【図6】

半導体素子をピックアップする工程を示す図である。

【図7】

ピックアップされた半導体素子と接着シートを示す図である。

【図8】

半導体素子を半導体素子搭載用支持部材に熱圧着した状態を示す図である。

【符号の説明】

- 1…接着シート
- 2…ダイシングテープ
- 5 … 半導体素子搭載用支持部材
- 6…吸引コレット
- 8…針扞
- 10…ダイシングテープー体型接着シート
- **A…半導体ウエハ**

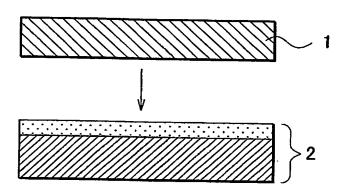
ページ: 18/E

A1、A2、A3···半導体素子

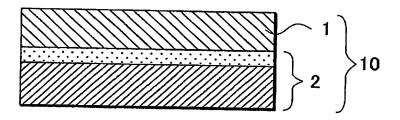
【書類名】

図面

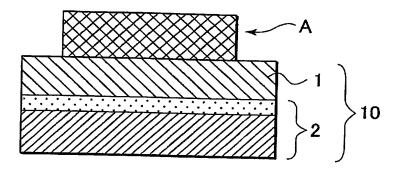
【図1】



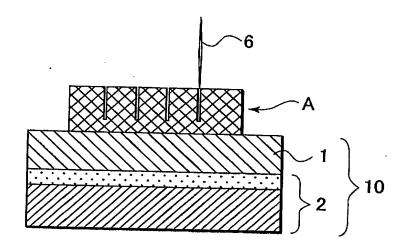
【図2】



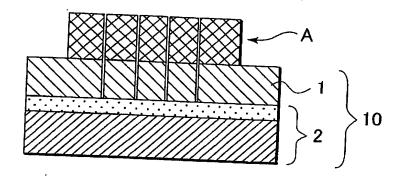
【図3】



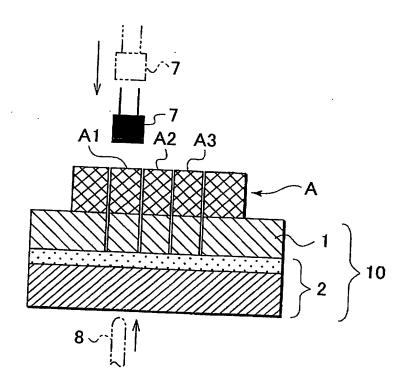
【図4】



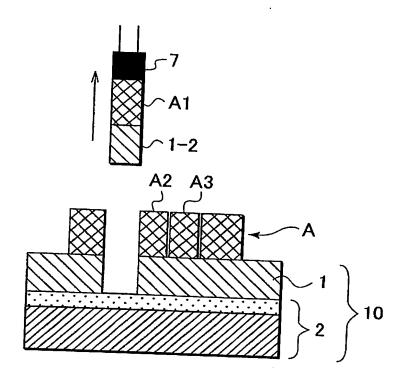
【図5】



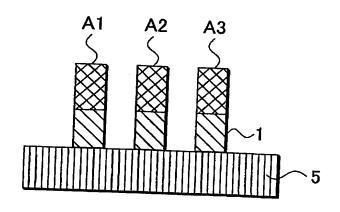
【図6】







【図8】





【要約】

【課題】 半導体装置を製造する際のダイシング工程において効率的にウエハと接着シートを切断できる接着シートを提供する。

【解決手段】 高分子量成分を少なくとも含有する接着シートであって、

前記接着シートの25℃におけるBステージ状態の接着シートの破断強度が0.1MPa以上10MPa以下であり、かつ破断伸びが1%以上40%以下であることを特徴とする接着シート。

【選択図】 図7

特願2003-161656

出願人履歴情報

識別番号

[000004455]

1. 変更年月日

1993年 7月27日

[変更理由]

住所変更

住 所 名

東京都新宿区西新宿2丁目1番1号

日立化成工業株式会社